

$$df = \vec{\nabla} f \cdot d\vec{r} = (\vec{\nabla} f)_r dr + (\vec{\nabla} f)_\vartheta r d\vartheta + (\vec{\nabla} f)_\varphi r \sin\vartheta d\varphi$$

$$= \frac{\partial f}{\partial r} dr + \frac{\partial f}{\partial \vartheta} d\vartheta + \frac{\partial f}{\partial \varphi} d\varphi$$

Eguaglio i coeff di

$$dr \rightarrow (\vec{\nabla} f)_r = \frac{\partial f}{\partial r}$$

$$d\vartheta \rightarrow (\vec{\nabla} f)_\vartheta r = \frac{\partial f}{\partial \vartheta}$$

$$d\varphi \rightarrow (\vec{\nabla} f)_\varphi r \sin\vartheta = \frac{\partial f}{\partial \varphi}$$

$$\vec{\nabla} f = \vec{e}_r \frac{\partial f}{\partial r} + \vec{e}_\vartheta \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \vartheta} + \vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin\vartheta} \frac{\partial f}{\partial \varphi}$$

$$\vec{\nabla} = \vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} + \vec{e}_\vartheta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \vartheta} + \vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin\vartheta} \frac{\partial}{\partial \varphi}$$

$$\stackrel{\text{def}}{=} \vec{i} \frac{\partial}{\partial x} + \vec{j} \frac{\partial}{\partial y} + \vec{k} \frac{\partial}{\partial z}$$

Divergenza in coordinate polari:

$$\vec{\nabla} \cdot \vec{v}(\vec{r}) = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 v_r) + \dots$$

↑ compon radiale di \vec{v}

• DELTA di DIRAC → estensione continua

δ di Kronecker

$$\delta_{nm} \stackrel{\text{def}}{=} \begin{cases} 1 & \text{se } n=m \\ 0 & \text{" } n \neq m \end{cases}$$

$$\text{"1"} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \\ \vdots & \vdots \end{pmatrix}$$

def $\delta(x)$ e distribuzioni: \rightarrow limite Funzionale

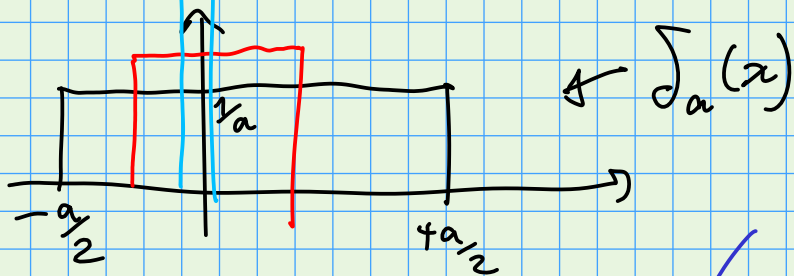


$$\delta_a(x) = \frac{1}{a\sqrt{\pi}} e^{-\frac{x^2}{a^2}}$$

$$\delta(x) \sim \lim_{a \rightarrow 0} \delta_a(x)$$

$$\int dx \delta(x) = 1$$

modo equiv di def δ di Dirac



$$\lim_{a \rightarrow 0} \int dx \delta_a(x) f(x)$$

$$\int dx \delta(x) f(x) = f(0)$$

possibile def di δ di Dirac

$$x \rightarrow x' = x + x_0 \quad dx = dx'$$

$$\int dx' \delta(x' - x_0) \underbrace{f(x' - x_0)}_{f(x)} = f(x_0)$$

$$\delta(x_n - x_m) \sim \delta_{nm}$$

$$\sum_{m,n} \delta_{nm} f_m = f_n$$

$$\delta^2(x) \rightarrow \text{NON esiste}$$

δ di Dirac } dimensionale

$$\delta^{(3)}(\vec{r}) = \delta(\vec{r}) \stackrel{\text{def}}{=} \delta(x) \delta(y) \delta(z)$$

$\hookrightarrow \vec{r} = (x, y, z)$

$$\vec{\nabla} \cdot \frac{\vec{r}}{r^3} = 4\pi \delta^{(3)}(\vec{r})$$

$$\nabla^2 \frac{1}{r} = -4\pi \delta^{(3)}(\vec{r})$$

$\int_V d^3r \vec{\nabla} \cdot \frac{\vec{r}}{r^3} \stackrel{\text{t. Gauss}}{=} \int_{S=\partial V} d^2r \vec{n} \cdot \frac{\vec{r}}{r^3} \stackrel{\substack{\vec{r}/r^3 \text{ e costante} \\ \text{su } S \text{ e } \vec{n} \parallel \vec{r}}}{=} \int_{S=\partial V} d^2r \frac{1}{r^2}$

\uparrow SFERA di raggio R \uparrow sup sferica raggio R

$$= \int_{S=\partial V} d^2r \frac{1}{r^2} = \frac{1}{R^2} \int_{S=\partial V} d^2r = 4\pi \quad \forall R \neq 0$$

\uparrow $\vec{n} \cdot \vec{n} = 1$ $4\pi R^2$

$$\vec{\nabla} \cdot \frac{\vec{r}}{r^3} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} r^2 v_r + \underbrace{\dots}_{=0} = \frac{\partial}{\partial r} v_r$$

\uparrow div in coord polari $\frac{\partial}{\partial r} \quad \frac{\partial}{\partial \varphi}$

$$\vec{v} = \frac{\vec{r}}{r^2} \quad \begin{matrix} v_r = 1 \\ v_\varphi = 0 \end{matrix} \quad v_r = \frac{1}{r^2}$$

$$= \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \frac{r^2}{r^2} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} 1 = 0 \quad \uparrow r \neq 0$$

$\vec{\nabla} \cdot \frac{\vec{r}}{r^3} = 0$ se calcolata $\vec{r} \neq 0$

$$\int_V d^3r \vec{\nabla} \cdot \frac{\vec{r}}{r^3} = 4\pi \quad \forall \text{ volume sferico } R > 0$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{\nabla} \cdot \frac{\vec{r}}{r^3} = 4\pi \delta^{(3)}(\vec{r})}$$

$$g(x) = \begin{cases} -1 & x < 0 \\ +1 & x > 0 \end{cases}$$

$$\frac{\partial g}{\partial x} = 2\delta(x)$$

$$\nabla^2 \frac{1}{r} = -4\pi \delta(\vec{r})$$

laplaciano = div grad

$$\begin{aligned} \vec{\nabla} \frac{1}{r} &= \vec{e}_r \frac{\partial}{\partial r} \frac{1}{r} + \cancel{\vec{e}_\theta \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} \frac{1}{r}} + \cancel{\vec{e}_\varphi \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi} \frac{1}{r}} \\ &= \vec{e}_r \left(-\frac{1}{r^2}\right) = -\frac{\vec{r}}{r^3} \end{aligned}$$

$\uparrow \vec{e}_r = \frac{\vec{r}}{r}$

$$\vec{\nabla} \frac{1}{r} = -\frac{\vec{r}}{r^3}$$

$$\nabla^2 \frac{1}{r} = \vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla} \frac{1}{r} = \vec{\nabla} \cdot \left(-\frac{\vec{r}}{r^3}\right) = -4\pi \delta(\vec{r})$$

1° EQ MAXWELL

Legge di Coulomb \Rightarrow legge di Gauss $F = \int_{S=\partial V} d^2r \vec{n} \cdot \vec{E} =$

$$= \frac{1}{\epsilon_0} \int_V d^3r \rho(\vec{r}) \stackrel{\text{t. di Gauss}}{=} \int_V d^3r \vec{\nabla} \cdot \vec{E}$$

cariche interne a V

$$\int_V d^3r \left(\frac{\rho}{\epsilon_0} - \vec{\nabla} \cdot \vec{E} \right) = 0 \text{ vale } \forall V$$

$$\Rightarrow \frac{\rho}{\epsilon_0} - \vec{\nabla} \cdot \vec{E} = 0$$

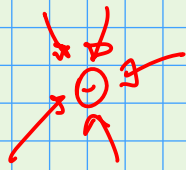
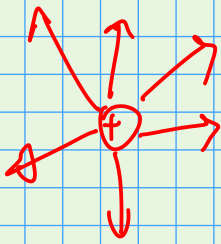
$$\vec{\nabla} \cdot \vec{E}(\vec{r}) = \frac{\rho(\vec{r})}{\epsilon_0}$$

1° eq Maxwell
ottenuta in elstat
(vale anche in eld)

SIGNIFICATO 1° EQ M:

div di campo vett (t. Gauss) in un volumetto dV
= flusso del campo attrav il bordo

\Downarrow
 le cariche EL sono la SORGENTE del campo e l



le linee di campo ed \vec{E} partono o finiscono sulle cariche

POTENZIALE in elettrostatica

$$\vec{E} = -\vec{\nabla} V$$

↑
convenzione

campo el è grad di campo scalare

vale solo in els

in el dinamica

$$\vec{E} = -\vec{\nabla} V - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t}$$

$$\vec{E}(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int d^3r' \rho(\vec{r}') \frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

legge di Coulomb per distribuz continua

$$\vec{\nabla} \frac{1}{r} = -\frac{\vec{r}}{r^3}$$

$$= \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int d^3r' \rho(\vec{r}') \left(-\vec{\nabla}_{\vec{r}} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} \right) =$$

$$\vec{\nabla} \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = -\frac{\vec{r} - \vec{r}'}{|\vec{r} - \vec{r}'|^3}$$

traslando l'origine di \vec{r}'

$$= -\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \vec{\nabla}_{\vec{r}} \int d^3r' \rho(\vec{r}') \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = -\vec{\nabla}_{\vec{r}} \underbrace{\frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int d^3r' \rho(\vec{r}') \frac{1}{|\vec{r} - \vec{r}'|}}_{\text{def } V(\vec{r}) + \text{cost}}$$

$$\Rightarrow \vec{E}(\vec{r}) = -\vec{\nabla} V(\vec{r})$$

V non è univocam definito

convenzione: si sceglie la cost in modo che

$$V(\vec{r}) \rightarrow 0 \quad |\vec{r}| \rightarrow \infty \quad \text{se } \rho(\vec{r}') \rightarrow 0$$

$$V(\vec{r}) \stackrel{\text{def}}{=} \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int d^3r' \frac{\rho(\vec{r}')}{|\vec{r}-\vec{r}'|} \quad \leftarrow \text{ caso distribuzione continua}$$

def densità di carica per carica puntiforme q nella posizione \vec{r}_q

$$\rho(\vec{r}) = q \delta(\vec{r} - \vec{r}_q)$$

$\int_V d^3r \rho(\vec{r}) = q$ \leftarrow volume che contiene \vec{r}_q
 $\int_V d^3r \rho(\vec{r}) = 0$ \leftarrow se V non contiene origine
 $\int_V d^3r \delta(\vec{r}) = 1$ \leftarrow V contiene origine
 $\int d^3r \delta(\vec{r} - \vec{r}_0) f(\vec{r}) = f(\vec{r}_0)$

POT per carica puntiforme q :

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \int d^3r' \frac{\delta(\vec{r}' - \vec{r}_q) q}{|\vec{r} - \vec{r}'|} = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \frac{q}{|\vec{r} - \vec{r}_q|}$$

POT: Per N cariche puntiformi \rightarrow prin sovrapposiz (pot è lineare)

$$V(\vec{r}) = \frac{1}{4\pi\epsilon_0} \sum_i \frac{q_i}{|\vec{r} - \vec{r}_{q_i}|}$$

$$\text{rot grad} = 0$$

$$\forall f(\vec{r}) \quad \vec{\nabla} \times \vec{\nabla} f = \vec{0}$$

$$\vec{\nabla} \times \vec{\nabla} V = 0$$

\Leftrightarrow

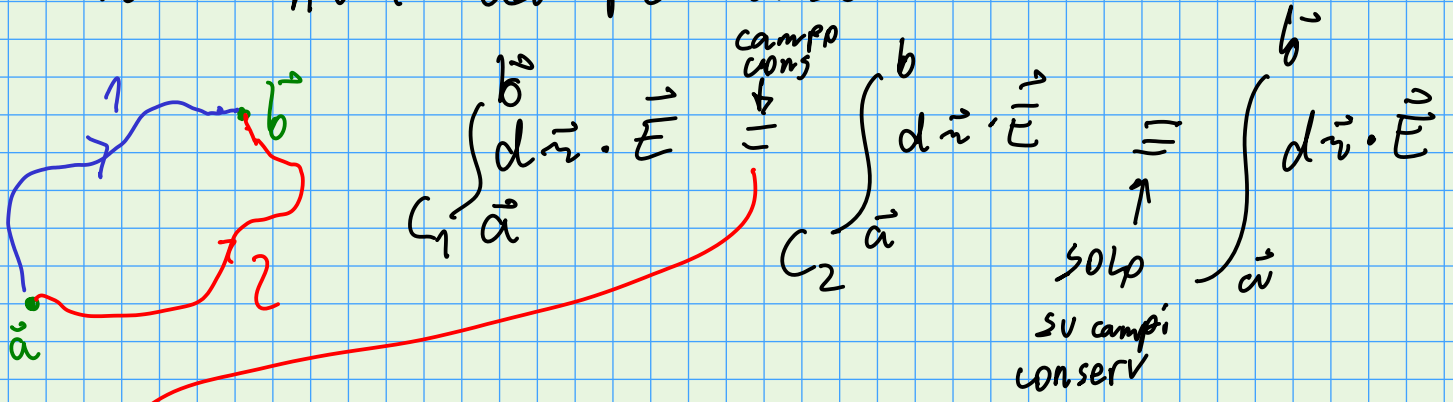
$$\vec{\nabla} \times \vec{E} = \vec{0}$$

2° Eq Maxwell vale SOLO in ELS

$$\left[\text{Eq Maxwell in eld} \quad \vec{\nabla} \times \vec{E} = -\frac{\partial \vec{B}}{\partial t} \right]$$

SIGNIFICATO: un campo irrotaz è conservativo

campo vettor \vec{v} è conservativo $\stackrel{\text{def}}{=} \Rightarrow$ un integrale di circuitazione dipende solo dal punto di partenza e di arrivo e non dal percorso



il campo è irrotazionale
 $\nabla \times \vec{E} = 0$

Teorema di Stokes

$$\int_S d^2\vec{r} \cdot \vec{n} \cdot \nabla \times \vec{E} = \int_{C=\partial V} d\vec{r} \cdot \vec{E} = \int_{C_1 \cup C_2} d\vec{r} \cdot \vec{E} = 0$$

segno - \uparrow circuito chiuso
 per il circuito rosso che va da b ad a

$$C = C_1 \cup C_2 \downarrow$$

$$= \int_{C_1} d\vec{r} \cdot \vec{E} + \int_{-C_2} d\vec{r} \cdot \vec{E} = \int_{C_1} d\vec{r} \cdot \vec{E} - \int_{C_2} d\vec{r} \cdot \vec{E} = 0$$

$$\int_{C_1}^b_a d\vec{r} \cdot \vec{E} = \int_{C_2}^b_a d\vec{r} \cdot \vec{E} \quad \leftarrow \text{campo conservativo}$$

Eq Maxwell
 E15

$$\boxed{\begin{aligned} \nabla \cdot \vec{E} &= \rho/\epsilon_0 \\ \nabla \times \vec{E} &= 0 \end{aligned}}$$

\uparrow
 \hookrightarrow Eq differ
 Scalari

con in cognita
 $\vec{E} = (E_x, E_y, E_z)$

sono postulati perché
 dato il rot e la div
 di un campo vettor
 + condiz al contorno

\Downarrow
 il campo vett è univocam
 determinato